# This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

#### (19) 日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

## 特開平4-352124

(43)公開日 平成4年(1992)12月7日

(51) Int.Cl.<sup>5</sup>

識別記号

庁内整理番号

技術表示箇所

G02B 27/64

9120-2K

26/06

7820-2K

G03B 5/00

Z 7811-2K

審査請求 未請求 請求項の数1(全10頁)

(21)出願番号

特願平3-127361

(22) 出顧日

平成3年(1991)5月30日

(71)出願人 000215039

FΙ

津村 俊弘

大阪府大阪市住吉区我孫子3丁目7番21号

(71)出顧人 591115866

小松 信雄

大阪府大阪市東住吉区公園南矢田 4 丁目22

番13号

(71)出願人 000001889

三洋電機株式会社

大阪府守口市京阪本通2丁目18番地

(72)発明者 津村 俊弘

大阪府大阪市住吉区我孫子3丁目7番21号

(74)代理人 弁理士 丸山 敏之 (外1名)

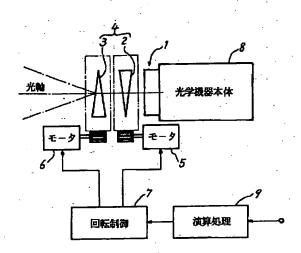
最終頁に続く

### (54) 【発明の名称】 光学機器に於ける光軸偏角装置

#### (57)【要約】

【目的】 構成が簡易で、然も光軸を任意方向へ迅速に 偏角出来る光軸偏角装置を提供する。

【構成】 光軸偏角装置は、光学機器の光学ヘッド部(1)に配置した一対のプリズム片(2)(3)からなる偏角プリズム(4)と、両プリズム片(2)(3)を夫々回転させる一対の回転駆動手段(5)(6)と、両回転駆動手段(5)(6)の回転角度を夫々制御する回転制御手段(7)と、光学機器本体(8)或いは装置外部からの情報に基づき各プリズム片(2)(3)の回転角度を演算して該演算結果を前記回転制御手段(7)へ供給する演算処理手段(9)とを具え、光学ヘッド部(1)の対物側の光軸が任意方向へ自動的に偏角される。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 光線を発し或いは光線を受けるべき光学 ヘッド部(1)を具えた光学機器に於いて、前記光学ヘッ ド部(1)に配置した一対のプリズム片(2)(3)からなる 偏角プリズム(4)と、両プリズム片(2)(3)を夫々回転 させる一対の回転駆動手段(5)(6)と、両回転駆動手段 (5)(6)の回転角度を夫々制御する回転制御手段(7) と、光学機器本体(8)或いは装置外部からの情報に基づ き各プリズム片(2)(3)の回転角度を演算して該演算結 果を前配回転制御手段(7)へ供給する演算処理手段(9) 10 とを具え、光学ヘッド部(1)の対物側の光軸が任意方向 へ自動的に偏角されることを特徴とする光学機器に於け る光軸偏角装置。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、レーザビームによる自 動スキャニング装置、移動体の自動追尾装置、ビデオ力が メラによる撮影の際に発生する画像ぶれを補正する画像 安定化装置等の光学機器に於いて、光線を発し或いは光 線を受けるべき光学ヘッド部の光軸を任意方向へ偏角す 20 るための光軸偏角装置に関するものである。 [0002]

【従来の技術】従来、写真撮影の際に発生する像ぶれを 補正する方式として、撮影光学系中に平行平板を配置し て、該平行平板を傾けることで像を移動させるものが知 られており、該方式を採用した像安定化光学系として、 一対のくさび形プリズムを組み合わせて平行平板を構成 し、ズームレンズの魚点距離に応じて、該平行平板の厚 さを変える像安定化装置が提案されている(特開平1-223 413号 [G02B27/64] )。 該装置においては、装置本体に 30 装備した加速度検出器によって検出したよれ量に応じ て、平行平板の傾きと厚さが変化し、平行平板に入射し た光線は、前記傾きと厚さに応じた距離だけ平行にずれ て、平行平板から出射される。これによってフィルム面 に投映される画像が移動するのである。

#### [0003]

【発明が解決しようとする課題】ところで、自動車等の 移動体上でカメラ撮影を行なう場合、移動体は垂直方向 に振動するばかりでなく、ピッチング・ヨーイング運動 をも行なうから、カメラは、その光軸に対する直交面内 40 で平行にぶれるだけでなく、移動体のピッチング・ヨー イング運動に伴って光軸が上下左右に傾き、その傾斜方 向はランダムに変動することになる。この光軸の傾斜に よる像ぶれの大きさは、カメラと撮影物体との距離に比 例して拡大されるから、光軸の平行移動によるぶれ量に 比べて遥かに大きなものとなる。従って、従来の像安定 化装置の如く光軸を平行にずらすだけでは、大きなぶれ 量を補正することは困難である。

【0004】そこで、光軸の傾斜による像ぶれを補正す

動による回転変位を検出し、該検出結果に応じてカメラ 自体の向きを自動的に修正する方法が考えられる。しか しながら、この場合、カメラを任意方向へ偏角せしめる 装置の機構が複雑となるばかりでなく、カメラの向きを 変える際に動作させるべき可動部の重量は相当に大きく なるから、カメラぶれが激しい場合には、カメラ偏角差 置の応答性が問題となる。

【0005】本発明の目的は、構成が簡易であり、然も 光軸を任意方向へ迅速に偏角出来る光軸偏角装置を提供 し、上記問題点を一挙に解決することである。

[0006]

[0008]

【課題を解決する為の手段】出願人は、上記目的を達成 するための研究を重ね、その結果、従来より公知の個角 ブリズム(例えば「幾何光学」共立出版、三宅和夫著、 第21、22頁参照)が問題解決に有効であることを見 出したのである。偏角プリズムは、2枚の薄いプリズム 片を重ね合わせて構成され、各プリズム片を夫々回転さ せることによって、偏角プリズムに対する入射光線と出 射光線との為す角度、即ちふれ角を一定範囲内で連続的 に変えるものである。ところが、従来は、偏角プリズム を通過した光にふれ角が生じるという、単なる現象の認 識に留まっており、これを実際にどの様に光学機器に応 用し、これによってどの様な効果が得られるかについて は、認識されていなった。そこで出願人は、2枚のブリ ズム片の回転に伴う出射光線の光学的な挙動を3次元的 に解析し、これによって、各プリズム片の回転角度と偏 角プリズムの出射光線の向きとの関係を初めて明らかに し、本発明の完成に至った。

【0007】本発明に係る光学機器に於ける光軸偏角装 置は、図1に示す如く、光学ヘッド部(1)に配置した一 対のプリズム片(2)(3)からなる偏角プリズム(4)と、 両プリズム片(2)(3)を夫々回転させる一対の回転駆動 手段(5)(6)と、両回転駆動手段(5)(6)の回転角度を 夫々制御する回転制御手段(7)と、光学機器本体(8)或 いは装置外部からの情報に基づき各プリズム片(2)(3) の回転角度を演算して該演算結果を前記回転制御手段 (7)へ供給する演算処理手段(9)とを具えている。

【作用】偏角プリズム(4)に対して光線が入射すると、 先ず第1のプリズム片(2)にて、その入射角度及び入射 位置、該プリズム片(2)の頂角及び屈折率に応じたふれ 角で、該プリズム片(2)の回転角度姿勢に応じた方向へ 光線が出射する。該光線は更に第2のプリズム片(3)へ 入射し、その入射角度及び入射位置、該プリズム片(3) の頂角及び屈折率に応じたふれ角で、眩プリズム片(3) の回転角度姿勢に応じた方向へ光線が出射する。従っ て、回転制御手段(7)によって一対の回転駆動手段(5) (6)を動作させ、各プリズム片(2)(3)の回転角度姿勢 を変化させることによって、出射光線の向きを任意方向 るべく、カメラの上下勁及びピッチング・ヨーイング運 50 に設定出来る。偏角プリズム(4)に対する光線の入射方

3

向と出射方向の関係が逆転した場合の作用も上記同様である。

【0009】尚、偏角プリズム(4)の出射光線の方向は、第1及び第2のプリズム片(2)(3)の回転角度を変数とする関数で表わすことが出来、該関数を逆に解けば、所定の光線出射方向を実現するための両プリズム片(2)(3)の回転角度を算出することが出来る。

【0010】両プリズム片(2)(3)の回転角度は演算処理手段(9)によって演算される。該演算の基礎となる入力情報は、例えば、本発明をビデオカメラの画像安定化 10 装置に実施した場合は、ビデオカメラに設けた変位センサー等から得ることが出来る。この結果、光学ヘッド部(1)の対物側の光軸が、上記入力情報に応じて、任意方向へ自動的に偏角されることになる。

#### [0011]

【発明の効果】本発明に係る光学機器に於ける光軸偏角 装置によれば、一対のプリズム片(2)(3)を単に回転さ せるだけで光軸を任意方向へ偏角することが出来るか ら、回転駆動手段(5)(6)の構成は極めて簡易となり、 然も偏角に伴って動作すべき可動部は、2枚のプリズム 20 片(2)(3)だけで軽量であるから、迅速な偏角動作を実 現出来、良好な応答性が得られる。

#### [0012]

【実施例】先ず、出願人が本発明の完成に至る過程で為 した光学的な解析について説明する。図2は、レーザ光 源(11)からのレーザ光を、第1及び第2プリズム片(2) (3)からなる偏角プリズム(4)を経て、仮想スクリーン (12)上に照射する光学系を示しており、図3は、レーザ 発生源を原点として、該光学系に設定した変数及びバラ メータを示している。即ち、変数として第1及び第2プ リズム片(2)(3)の回転角度 $\theta_1$ 、 $\theta_2$ を設定し、パラメ ータとしては、レーザ光源(11)から第1プリズム片 (2)、第2プリズム片(3)及び仮想スクリーン(12)まで の距離を夫々 Z1、 Z2、 Z3とし、両プリズム片(2) (3)の頂角をα1、α2、傾斜角度をψ1、ψ2としてい る。又、2軸から両プリズム片(2)(3)の頂点までのプ リズム片中心面に沿う距離をR1、R2としている。尚、 空気の屈折率をno、第1及び第2プリズム片(2)(3) の屈折率をn1、n2とする。

【0013】 この場合、仮想スクリーン(12)上のレーザ 40 照射位置(X, Y)は数1及び数2で表わされる。

【数1】

$$X = P_4x + A_4Q_4x$$

【数2】

$$Y = P_4y + A_4Q_4y$$

【0014】但し、Pax、Pay、Aa、Qax及びQayは 夫々数3乃至数7で表わされる。

【数3】

$$P_4x = P_3x + A_3Q_3x$$

【数4】

$$P_4y = P_3y + A_3Q_3y$$

【数5】

$$A_4 = \frac{Z_3 - P_{42}}{Q_{42}}$$

[数6]

$$Q_{4x} = \frac{1}{\mu_3} \{Q_{3x} - B_3 \sin(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2}) \sin\theta_2 \}$$

【数7】

$$Q_{4y} = \frac{1}{\mu_3} \{Q_{3y} + B_3 \sin(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2}) \cos\theta_2\}$$

【0015】ここで、P.Z、Q.Z及びμaは夫々数8万至数10で表わされる。

【数8】

$$P_4z=P_3z+A_3Q_3z$$

【数 9 】

$$Q_4z = \frac{1}{\mu_3} \{Q_3z - B_3 \cos (\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})\}$$

【数10】

$$\mu \mathfrak{z} = \frac{n \mathfrak{g}}{n \mathfrak{g}}$$

【0016】 ここで、Pax、Pay、Paz、Qax、Qay、Qaz、Aa及びBaは夫々数11乃至数18で表わされる。

7 【数11】

$$P_3x = P_2x + A_2Q_2x$$

【数12】

$$P_3\dot{y} = P_2y + A_2Q_2y$$

【数13】

$$P_{3}z = P_{2}z + A_{2}Q_{2}z$$

【数14】

$$Q_{3x} = \frac{1}{\mu_2} \{Q_{2x} - B_2 \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \sin\theta_2\}$$

【数15】

$$Q_{3y} = \frac{1}{\mu_2} \{Q_{2y} + B_2 \sin (\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \cos \theta_2'\}$$

【数16】

$$Q_{3}z = \frac{1}{\mu_{2}} \{Q_{2}z - B_{2} \cos (\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2})\}$$

【数17】

 $\begin{array}{l} R_2 \sin \frac{\alpha_2}{2} - P_{32} \sin (\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2}) \sin \theta_2 + P_{32} \sin (\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2}) \cos \theta_2 + (Z_2 - P_{32}) \cos (\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2}) \\ A_3 = \frac{1}{2} - \frac{1}{2} \sin \frac{\alpha_2}{2} - \frac{1}{2} \cos \frac{\alpha_2}{2} - \frac{1}{2} \sin \frac{\alpha_2}{2} - \frac{1}{$ 

Q3x 
$$\sin(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})\sin\theta_2 - Q_{3y}\sin(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})\cos\theta_2 + Q_{3z}\cos(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})$$

【数18】

B<sub>3</sub>=Q<sub>3</sub>x 
$$\sin(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})\sin\theta_2 - Q_{3}y \sin(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})\cos\theta_2 + Q_{3}z \cos(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})$$

$$-\sqrt{\mu_3^2 - 1 + \left[Q_{3X}\sin(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})\sin\theta_2 - Q_{3Y}\sin(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})\cos\theta_2 + Q_{3Z}\cos(\phi_2 - \frac{\alpha_2}{2})\right]^2}$$

[0017] ZZT, P.X. P.Y. P.Z. Q.X. Q.Y. Q: 2、A:、B: 及びμ: は夫々数19乃至数27で表わ される。

【数19】

【数20】

【数21】

 $P_{2}x = P_{1}x + A_{1}Q_{1}x$ 

 $Q_{2x} = \frac{1}{u_1} \{Q_{1x} - B_1 \sin \left(\phi_1 - \frac{\alpha_1}{2}\right) \sin \theta_1\}$ 

$$Q_{2y} = \frac{1}{\mu_{1}} \{Q_{1y} + B_{1} \sin (\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2}) \cos \theta_{1} \}$$

【数24】

$$Q_{2}z = \frac{1}{\mu_{1}} \{Q_{1}z - B_{1} \cos (\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2})\}$$

【数25】

$$A_{2} = \frac{R_{2} \sin \frac{\alpha_{2}}{2} - P_{2}x \sin(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2}) \sin \theta_{2} + P_{2}y \sin(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2}) \cos \theta_{2} + (Z_{2} - P_{2}z) \cos(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2})}{Q_{2}x \sin(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2}) \sin \theta_{2} - Q_{2}y \sin(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2}) \cos \theta_{2} + Q_{2}z \cos(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2})}$$

 $B_2 = Q_{2x} \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \sin\theta_2 - Q_{2y} \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \cos\theta_2 + Q_{2z} \cos(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2})$ 

$$-\sqrt{\mu_2^2 - 1 + \left\{Q_{2x} \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \sin\theta_2 - Q_{2y} \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \cos\theta_2 + Q_{2z} \cos(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2})\right\}^2}$$

[0018] 227, Pix, Piy, Piz, Qix, Qiy, Q1 Z、A1、B1及びμ1は夫々数28乃至数36で表わ 40

【数28】

 $P_1x = A_0Q_1x$ 

【数29】

 $P_{1}y = A_{0}Q_{1}y$ 

【数30】

 $P_{1}z = A_0Q_{1}z$ 

$$Q_1 x = -\frac{1}{\mu_0} B_0 \sin (\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2}) \sin \theta_1$$

【数32】

$$Q_{1y} = \frac{1}{\mu_0} B_0 \sin \left(\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2}\right) \cos \theta_1$$

【数33】

$$Q_{1z} = \frac{1}{\mu_0} \{1 - B_0 \cos(\phi 1 + \frac{\alpha_1}{2})\}$$

【数34】

 $A_{1} = \frac{R_{1}\sin\frac{\alpha_{1}}{2} - P_{1}x \sin(\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2})\sin\theta_{1} + P_{1}y \sin(\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2})\cos\theta_{1} + (Z_{1} - P_{1}z)\cos(\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2})}{Q_{1}x \sin(\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2})\sin\theta_{1} - Q_{1}y \sin(\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2})\cos\theta_{1} + Q_{1}z \cos(\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2})}$ 

【数35】

$$B_1 = Q_{1x} \sin(\phi_1 - \frac{\alpha_1}{2}) \sin\theta_1 - Q_{1y} \sin(\phi_1 - \frac{\alpha_1}{2}) \cos\theta_1 + Q_{1z} \cos(\phi_1 - \frac{\alpha_1}{2})$$

$$- \sqrt{\mu_1^2 - 1 + \{Q_{1x} \sin(\phi_1 - \frac{\alpha_1}{2}) \sin\theta_1 - Q_{1y} \sin(\phi_1 - \frac{\alpha_1}{2}) \cos\theta_1 + Q_{1z} \cos(\phi_1 - \frac{\alpha_1}{2})\}^2}$$

【数36】

$$\mu_1 = \frac{n_0}{n_1}$$

【0019】ここで、Αο、Βο及びμοは夫々数37乃 至数39で表わされる。

【数37】

$$A_0 = \frac{R_1 \sin \frac{\alpha_1}{2} + Z_1 \cos (\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2})}{\cos (\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2})}$$

【数38】

B<sub>0</sub>=cos 
$$(\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2}) - \sqrt{\mu_0^2 - 1 + \cos^2(\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2})}$$
[\$\frac{1}{2}\$ 3 9]

$$\mu_0 = \frac{n_1}{n_0}$$

【0020】上配一連の式の導出過程については説明を 省略するが、基本的には図3の光学系の各境界面にスネ ルの屈折の法則を適用して導いたものである。

【0021】上記一連の式において、 $\psi_1=\psi_2=0$ 、 $\alpha_1=\alpha_2=10$  (deg)、 $Z_1=0.10$  (m)、 $Z_2=0.15$  (m)に設定して、変数  $\theta_1$  及び  $\theta_2$  を変化させた場合のレーザ照射位置 (X,Y) の計算結果を図 4 乃至図 7 に示す。これらの図は、先ず変数  $\theta_1$  を一定値に固定した状態で変数  $\theta_2$  を 3 6 0 度変化させ、次に変数  $\theta_1$  を 3 0 度変化させて同様に変数  $\theta_2$  を 3 6 0 度変化させる計算を繰り返し、レーザ照射位置 (X,Y) の軌跡を X-Y 平面上に描いたものである。

【0022】図4は $Z_s=3$ (m)の場合、図5は $Z_s=5$ (m)の場合、図6は $Z_s=7$ (m)の場合、図7は $Z_s=9$ (m)の場合を示している。変数 $\theta_1$ を一定値に固定した状態で変数 $\theta_2$ を360度変化させたときのレーザ照射位置の軌跡は円形を描き、該軌跡は、変数 $\theta_1$ の変化に伴って、原点を中心として360度回転している。これより明らかな様に、第1及び第2プリズム片(2)(3)の回転角度を適当に設定すれば、レーザ光源(11)から仮想スクリーン(12)までの距離に応じた大きさの円形領域内

で、X軸方向及びY軸方向の所望の位置にレーザを照射 出来るのである。又、レーザ照射位置の軌跡である2つ の円が交差していることから、所定の一点にレーザスポットを当てる際、第1及び第2プリズム片(2)(3)の回 転角度の組合せは2通り存在することが明らかである。

【0023】即ち、上記解析結果より、偏角プリズム(4)を用いれば、その出射光線によって仮想スクリーン上を水平及び垂直方向にスキャニング出来ることが明かとなり、これに基づいて、更に種々の光学機器に対する偏角プリズムの応用分野が開けたのである。

【0024】尚、上記の解析は、光源から発せられる光線を偏角プリズムによって偏角し、装置外部へ出射する光学系について行なったものであるが、逆に、系外部から入射してくる光線を偏角プリズムによって偏角して処理する光学系についても同様に成立する。

【0025】又、上記解析は、第1及び第2プリズム片(2)(3)の回転角度から光線の照射位置を算出するものであるが、逆に、所望の光線照射位置から両プリズム片(2)(3)の回転角度を算出することも可能である。この場合の算出式は関数的に表わすことが困難であるが、例えば数値解析等の周知の手法によって、比較的容易に解くことが出来る。

【0026】以下、本発明を幾つかの光学機器に実施した例について詳述する。尚、実施例は本発明を説明するためのものであって、特許請求の範囲に記載の発明を限定し、或は範囲を滅縮する様に解すべきではない。図8は、本発明をレーザピームによる自動スキャニング装置に応用する際の光学ヘッド部の機械的な構成を示しており、基台(13)上には、第1のパイプ片(16)が配置されて、軸受(14)により回転可能に支持されると共に、該パイプ片(16)と同軸上に、第2のパイプ片(17)が配置されて、同じく軸受(15)により回転可能に支持されている。両パイプ片(16)(17)の対向する端部には、夫々第1プリズム片(2)及び第2プリズム片(3)が固定され、偏角プリズム(4)を構成している。

【0027】両パイプ片(16)(17)には夫々ベルト伝達機構(18)(19)を介して第1及び第2モータ(21)(22)が連繋しており、これによって各プリズム片(2)(3)が回転駆

動される。両モータ(21)(22)にはモータ駆動制御回路(2 4)が接続されている。又、基台(13)上には、第1パイプ 片(16)の中心軸へ向けてレーザ発生装置(23)が配置され ている。

【0028】レーザ発生装置(23)からのレーザ光は、第 1パイプ片(16)内を通過して偏角プリズム(4)にて所定 の偏角を受けた後、更に第2パイプ片(17)内を通過し、 外部へ出射される。モータ駆動制御回路(24)は、両モー タ(21)(22)を夫々正逆に回転させて、出射レーザピーム が所定のスキャニング軌跡を描く様に、第1及び第2プ 10 リズム片(2)(3)の回転角度を制御するのである。

【0029】図9は、本発明を移動体の自動追尾装置に **実施した例を示している。移動体には、後述の如く自動** 追尾装置本体から送られてくるレーザ光を再び装置本体 へ送り返すためのコーナキューブ(38)が搭載されてい る。基台(25)上に配置したレーザ光源(26)からのレーザ 光は、直角プリズム(27)を経てハーフミラー(28)に入射 し、眩ハーフミラー(28)を通過したレーザ光は、偏角ブ リズム(4)を内蔵した光学ヘッド装置(37)へ送られる。 これによって偏角されたレーザ光は移動体のコーナキュ 20 ープ(38)へ向けて出射され、該コーナキューブ(38)にて 反射されたレーザ光が再び光学ヘッド装置(37)へ向けて 送り返されることになる。該レーザ光は偏角プリズム (4)によって前配と同じ偏角を受け、ハーフミラー(28) へ入射する。該ハーフミラー(28)にて反射されたレーザ 光はフレネルレンズ(29)を経て、光センサー(35)へ入射 する。

【0030】光センサー(35)は、左右上下に4つの光検 知部(31)(32)(33)(34)を配置して構成される。演算処理 装置(36)は、これらの4つの光検知部の受光量の偏りに *30* 基づいて、コーナキューブ(38)の僅かな移動に伴う反射 レーザ光の変位を検出し、該検出結果に基づいてコーナ キューブ(38)の移動方向を検知し、更にその結果に基づ いて、偏角プリズム(4)の偏角方向をコーナキューブ(3 8)の移動方向へ追従させるための両プリズム片(2)(3) の回転角度を算出するのである。

【0031】光学ヘッド装置(37)は、演算処理装置(36) から得られる回転角度信号に応じて、偏角プリズム(4) の両プリズム片(2)(3)を夫々回転させる。この結果、 偏角プリズム(4)から出射されるレーザ光の方向が、コ ーナキューブ(38)の移動方向に追従して変化し、移動体 が迫尾されるのである。

【0032】更に上記移動体自動追尾装置を応用して、 地上局と移動局との空間通信システムを実現した例を図 10に示す。地上局(41)においては、レーザ光源(43)か らのレーザ光が変調器(44)にて通信情報に応じた変調を 受け、移動体自動追尾装置(45)へ送られる。移動体自動 追尾装置(45)は例えば図9の如く構成され、光学ヘッド 部に偏角プリズムを内蔵している。

ブ(47)を内蔵した移動局(42)が設けられ、地上局(41)か らのレーザ光は、ハーフミラー(46)を通過してコーナキ ュープ(47)へ送られ、その反射光は再びハーフミラー(4 6)を経て地上局(41)へ送り返され、前述の如く自動追尾 動作に供される。一方、移動局(42)のハーフミラー(46) にて反射された光は受光器(48)にて光電変換され、これ によって得られた電気信号が復調器(49)にて復調され て、地上局(41)からの通信情報が出力(50)されるのであ

【0034】図11は、本発明を、ビデオカメラによる 撮影の際に発生す画像ぶれを補正する画像安定化装置に 実施した例を示している。ビデオカメラ(51)の光学ヘッ ド部を構成する対物レンズ(59)の前方に、第1及び第2 プリズム片(2)(3)からなる偏角プリズム(4)が配置さ れ、両プリズム片には、モータドライバ(54)(55)によっ て駆動される第1及び第2モータ(52)(53)が連繋してい る。ピデオカメラ(51)本体には、ジャイロスコープ等か らなる周知の変位センサー(56)が装備され、これによっ てビデオカメラ本体の平行移動及び回転変位が検出され る。該センサーの検出信号は変位量演算部(57)へ送られ て、ビデオカメラ本体の変位量が算出される。該算出結 果は更に補正量演算部(58)へ送られて、ビデオカメラ本 体の変位に伴う画像ぶれを補正するために必要なプリズ ム片(2)(3)の回転角度が算出される。補正量演算部(5 8)は、核算出結果に応じた制御信号を両モータドライバ (54)(55)へ供給する。

【0035】上記画像安定化装置によれば、撮影時にビ デオカメラ本体がピッチング・ヨーイングして、対物レ ンズ(59)の光軸の向きが撮影物体から大きくずれたとし ても、偏角プリズム(4)の動作によって、該偏角プリズ ム(4)の対物側の光軸が撮影物体の方向へ迅速に偏角さ れる。この結果、撮影物体が適確に捕えられ、常に安定 した画像が得られることになる。

【0036】図12は、移動する台車(61)上に搭載した ビデオカメラ(62)によって、静止したターゲット(71)を 常に撮影する目標追従制御装置に本発明を実施した例を 示している。ビデオカメラ(62)の前方には、第1及び第 2プリズム片(2)(3)からなる偏角プリズム(4)が配置 され、両プリズム片には、モータドライバ(65)(66)によ って駆動される第1及び第2モータ(63)(64)が連繋して

【0037】ビデオカメラ(62)の光軸をターゲット(71) の中心へ向けることによって、図13の如く画面(72)の 中央部にターゲット(71)が捕えられる。台車(61)の移動 に伴って、ビデオカメラ(62)の光軸がターゲット(71)か らずれると、ターゲット(71)の像は図中に鎖線で示す如 ・く画面(72)内で移動することになる。

【0038】ビデオカメラ(62)からの画像信号は図12 の如く画像処理部(67)へ送られて、ターゲット像の4つ 【0033】空間移動体には図10の如くコーナキュー 50 のエッジの画面上の座標が算出され、該算出結果に最小 2 乗法を適用して、図13に破線で示す如く4つのエッジを上下左右に結ぶ2直線を求め、該2直線の交点からターゲット像の中心点P、P'の座標が算出される。

【0039】画像処理部(67)の算出結果は図12のターゲットずれ演算部(68)へ送られて、前記ターゲット像の中心点と画面の中心点とのずれ(図13のdX、dY)が算出される。該算出結果は補正量演算部(69)へ送られて、ターゲット像の中心を画面中心へ戻すために必要な両プリズム片(2)(3)の回転角度が算出される。補正量演算部(69)は、算出された回転角度に応じた制御信号を10モータドライバ(65)(66)へ供給する。

【0040】上記目標追従制御装置によれば、台車(61)の移動に伴ってビデオカメラ(62)の光軸が上下左右に傾いたとしても、偏角プリズム(4)の動作によって、該偏角プリズム(4)の対物側の光軸がターゲット(71)の方向へ偏角される。この際、可動部は第1及び第2プリズム片(2)(3)だけで軽量であるから、迅速な偏角動作が可能である。この結果、常に画面中心にターゲット像が捕えられることになる。

【0041】尚、ピデオカメラ(62)及び偏角プリズム 20(4)にて一体の光学ヘッドユニットを構成し、該光学ヘッドユニットを周知の偏角機構(図示省略)上に支持して、台車(61)の直線移動に伴うピデオカメラ(62)の大まかな方向修正は、該偏角機構によって行ない、移動台車(61)の振動に伴う画像ぶれは、偏角プリズム(4)によって補正すれば、移動台車(61)の移動範囲が広い場合にも、正確な目標追従が可能となる。

【0042】本発明は更に種々の分野に応用出来るのは 言うまでもない。例えば画像認識機能を具えた移動ロボットの可動式頭部に本発明に係る光学偏角装置を内蔵し 30 た場合、可動式頭部の動きは、人間が首を捩って頭の向きを観察物体の方向へ向ける動作に対応し、光学偏角装置による光軸の偏角動作は、人間が眼球を動かして視線を観察物体の方向へ向ける動作に対応することになり、 人間の眼に極めて近い画像認識機能が実現される。

【0043】上記実施例の説明は、本発明を説明するた

めのものであって、特許請求の範囲に記載の発明を限定し、或は範囲を減縮する様に解すべきではない。又、本発明の各部構成は上記実施例に限らず、特許請求の範囲に記載の技術的範囲内で種々の変形が可能であることは勿論である。

12

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係る光学機器に於ける光軸偏角装置の基本的な構成を示すプロック図である。

【図2】偏角プリズムの偏角動作を解析するための光学 ・ 系を示す斜視図である。

【図3】上配光学系に設定した変数及びパラメータを説明する図である。

【図4】解析によって得られた仮想スクリーン上のレー ザ光照射軌跡の第1の結果を示す図である。

【図5】解析によって得られた仮想スクリーン上のレー ザ光照射軌跡の第2の結果を示す図である。

【図6】解析によって得られた仮想スクリーン上のレー ザ光照射軌跡の第3の結果を示す図である。

【図7】解析によって得られた仮想スクリーン上のレー ・ザ光照射軌跡の第4の結果を示す図である。

【図8】本発明の第1実施例を示す平面図である。

【図9】本発明の第2実施例を示す斜視図である。

【図10】本発明の第3実施例を示すプロック図である。

【図11】本発明の第4実施例を示すプロック図である。

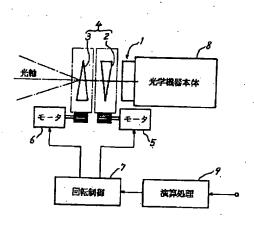
【図12】本発明の第5実施例を示すプロック図である。

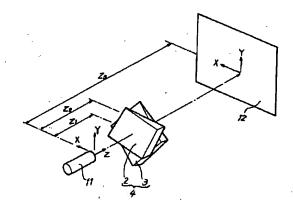
【図13】画面内のターゲット像を示す図である。

## 30 【符号の説明】

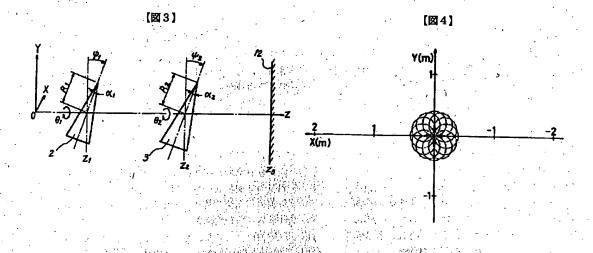
- (1) 光学ヘッド部 (2) 第1プリズム片
- (3) 第2プリズム片
- (4) 偏角プリズム
- (8) 光学機器本体

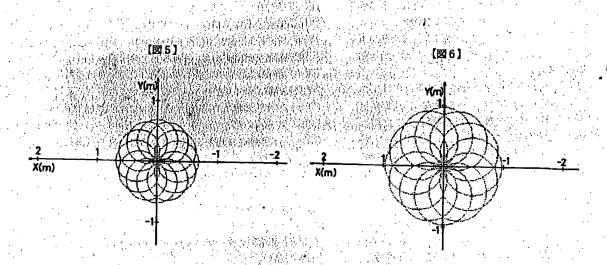
[図1]

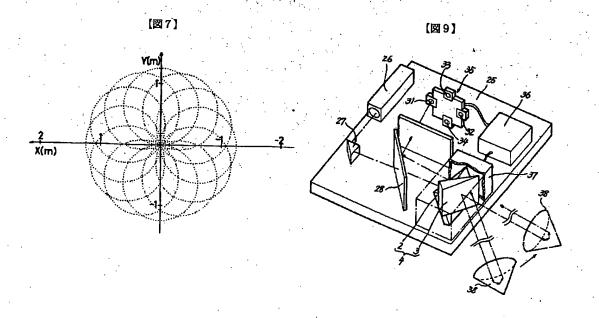


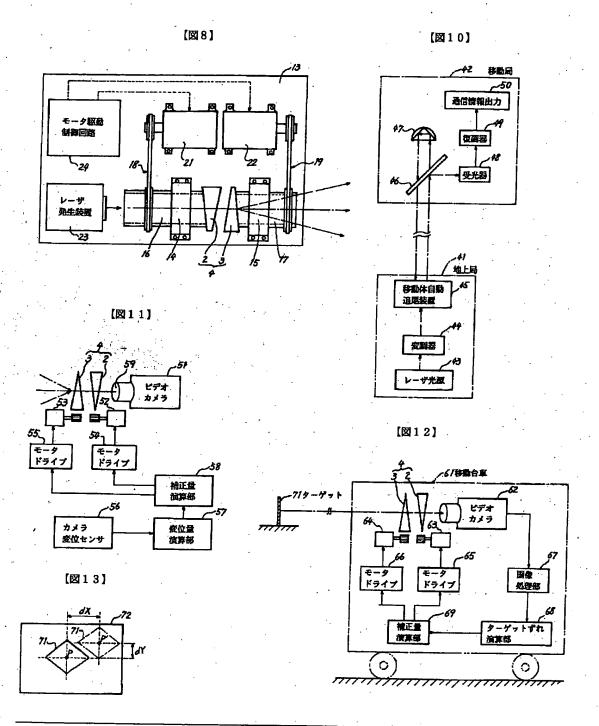


[図2]









【手続補正書】 【提出日】平成3年12月17日 【手統補正1】 【補正対象書類名】明細書 【補正対象項目名】0017 【補正方法】変更 【補正内容】

【0017】ここで、P2I、P2y、P22、Q2I、Q2y、Q22、A2、B2及びµ2は夫々数19乃至数27で表わされる。 【数19】

 $P_2x = P_1x + A_1Q_1x$ 

【数20】

$$P_{2}y = P_{1}y + A_{1}Q_{1}y$$

 $Q_{2y} = \frac{1}{\mu_{1}} \{Q_{1y} + B_{1} \sin (\phi_{1} - \frac{\alpha_{1}}{2}) \cos \theta_{1} \}$ 

【数21】

【数24】

P2z = P1z + A1Q1z

【数22】

 $Q_{2x} = \frac{1}{u_1} \left\{ Q_{1x} - B_1 \sin \left( \phi_1 - \frac{\alpha_1}{2} \right) \sin \theta_1 \right\}$ 

 $Q_2z = \frac{1}{u_1} \{Q_1z - B_1 \cos (\phi_1 - \frac{\alpha_1}{2})\}$ 

【数25】

【数23】

 $A_{2} = \frac{-R_{2} \sin \frac{\alpha_{2}}{2} - P_{2}x \sin(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2}) \sin \theta_{2} + P_{2}y \sin(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2}) \cos \theta_{2} + (Z_{2} - P_{2}z) \cos(\phi_{2} + \frac{\alpha_{2}}{2})}{2}$  $Q_{2x} \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \sin\theta_2 - Q_{2y} \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \cos\theta_2 + Q_{2z} \cos(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2})$ 

【数26]

$$B_2 = Q_2 x \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \sin\theta_2 - Q_2 y \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \cos\theta_2 + Q_2 z \cos(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2})$$

$$-\sqrt{\mu_2^2 - 1 + \{Q_2 x \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \sin\theta_2 - Q_2 y \sin(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2}) \cos\theta_2 + Q_2 z \cos(\phi_2 + \frac{\alpha_2}{2})\}^2}$$

【数27】

【数38】

【数39】

$$\mu_2 = \frac{n_1}{n_0}$$

 $B_0 = \cos \left(\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2}\right) - \sqrt{\mu_0^2 - 1 + \cos^2(\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2})}$ 

【手続補正2】.

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0019

【補正方法】変更

【補正内容】

【0019】ここで、Ao、Bo及びμoは夫々数37万

至数39で表わされる。

【数37】

$$A_0 = \frac{-R_1 \sin \frac{\alpha_1}{2} + Z_1 \cos (\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2})}{\cos (\phi_1 + \frac{\alpha_1}{2})}$$

 $\mu_0 = \frac{n_1}{n_0}$ 

フロントページの続き

(72)発明者 小松 信雄 .

大阪府大阪市住吉区長居東3丁目5番9号 ロイヤルマンション3-B

(72)発明者 髙岡 大造

大阪府守口市京阪本通2丁目18番地 三洋

電機株式会社内

(72)発明者 平塚 和博

大阪府守口市京阪本通2丁目18番地 三洋

電機株式会社内